

Approche performantielle et prédictive de la durabilité des structures en béton (armé) fondée sur les indicateurs de durabilité

Véronique Baroghel-Bouny

Directrice du Laboratoire « FM2D »

Université Paris Est – Institut Français des Sciences et Technologies des Transports, de l'Aménagement et des Réseaux Champs sur Marne - France

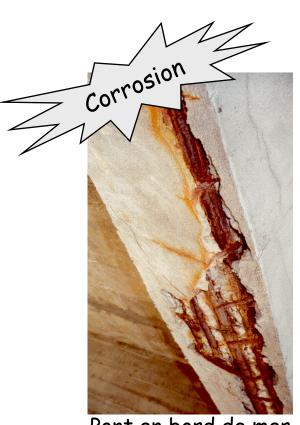
Plan



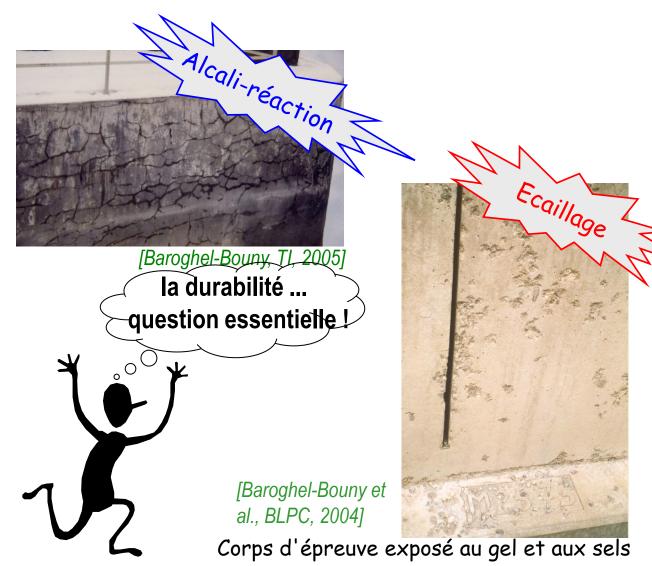
- 1 Introduction : <u>nouvelle approche</u> de la durabilité
- 2 <u>Indicateurs de durabilité</u> : caractéristiques et pertinence
- 3 Classes associées aux indicateurs de durabilité
- Spécifications performantielles, en fonction du type d'environnement et de la durée de vie exigée
- 5 Prédiction de la durée de vie des structures : témoins de durée de vie et modélisation "multi-niveaux"
- 6 Conclusion : <u>boîte à outils</u> pour l'évaluation et la prédiction de la durabilité

1 - EXEMPLES DE DÉGRADATIONS DE STRUCTURES EN BÉTON (ARMÉ)

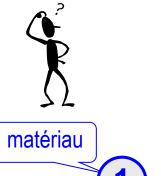
₩\$\$\$\$



Pont en bord de mer [AFGC, 2004]



1 - LES DIFFÉRENTS OBJECTIFS DE L'ÉVALUATION DE LA DURABILITÉ







 Évaluation de la durabilité "potentielle" d'un béton armé sur la base de mesures sur éprouvettes de laboratoire + d'un système de classes

∠ comparaison et classement de bétons
 (△ sélection ou optimisation de formules, contrôle qualité, ...)

1 - LES DIFFÉRENTS OBJECTIFS DE L'ÉVALUATION DE LA DURABILITÉ





1

 Évaluation de la durabilité "potentielle" d'un béton armé sur la base de mesures sur éprouvettes de laboratoire + d'un système de classes

∠ comparaison et classement de bétons(∧ sélection ou optimisation de formules, contrôle qualité, ...)



- Conception de bétons pour une durabilité prédéfinie
- Qualification de formules de béton pour une structure donnée sur la base de critères performantiels (spécifications)
 Cahiers des charges, règlements de conception, normes, ...

1 - LES DIFFÉRENTS OBJECTIFS DE L'ÉVALUATION DE LA DURABILITÉ





1

 Évaluation de la durabilité "potentielle" d'un béton armé sur la base de mesures sur éprouvettes de laboratoire + d'un système de classes

∠ comparaison et classement de bétons
 (∧ sélection ou optimisation de formules, contrôle qualité, ...)

Conception de bétons pour une durabilité prédéfinie

 Qualification de formules de béton pour une structure donnée sur la base de critères performantiels (spécifications)
 Cahiers des charges, règlements de conception, normes, ...

• Prédiction de la durée de vie d'une structure (phase de concept.)

 Diagnostic et prédiction de la durée de vie résiduelle de structures existantes (éventuellement dégradées)

∠ contrôle in situ

décision de réparation ou d'extension de la durée de service

→ Approche multi-niveaux

c predictifs

2

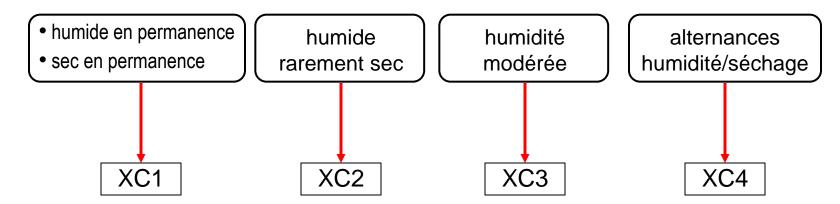
3

1 - LA DURABILITÉ DANS LES NORMES

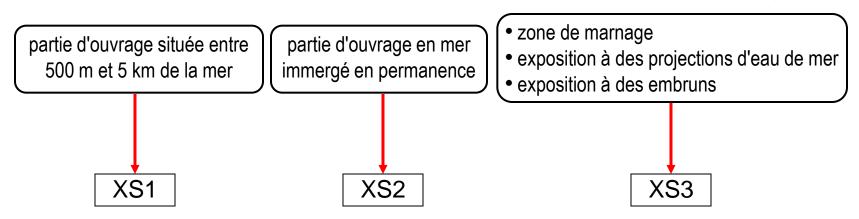
- Définition: la durabilité d'un ouvrage caractérise sa capacité à conserver les fonctions d'usage pour lequel il a été conçu et à maintenir son niveau de fiabilité et son aspect esthétique dans son environnement
- Elle dépend de nombreux paramètres dont la qualité de conception, la qualité des matériaux utilisés, la qualité des dispositions constructives et de la réalisation de l'ouvrage
- Elle est assortie de la durée d'utilisation de l'ouvrage (cf. Eurocode 2)
- Prise en compte *via* la notion de classes d'exposition (cf. *EN 206-1*) par la prescription de valeurs limites notamment sur la compo. ([E_{eff} / Liant équiv.] max.; Classe de résist. min.; Teneur en liant équiv. min.; % air min., ...)
 - La norme européenne EN 206-1 fixe dans une annexe informative des valeurs limites en fonction de la classe d'exposition. L'annexe nationale complète ces dispositions par des valeurs limites applicables en France et rend celles-ci normatives dans 2 tableaux (NA.F.1 & NA.F.2)

1 - LES CLASSES D'EXPOSITION

Exemple 1 : Corrosion induite par carbonatation (classe XC)



• Exemple 2 : Corrosion induite par Cl- présents dans l'eau de mer (classe XS)



 $\mathbf{A} \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

plus de liberté pour ... le concepteur ...

▼ Viser des niveaux de performance à atteindre

- ∠ permet de tirer pleinement parti des possibilités désormais offertes par les nouveaux concepts de formulation (B(T)HP, BAP, forts % d'add. minérales, combi. d'add.), sortant du champ couvert par les normes usuelles
- ∠ solutions innovantes (matériaux et structures "verts" & éco., composites, ...)



 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

plus de liberté pour ... le concepteur ...

<u>▼ Viser des niveaux de performance à atteindre</u>

- permet de tirer pleinement parti des possibilités désormais offertes par les nouveaux concepts de formulation (B(T)HP, BAP, forts % d'add. minérales, combi. d'add.), sortant du champ couvert par les normes usuelles
- ∠ solutions innovantes (matériaux et structures "verts" & éco., composites, ...)

▼ Approche globale

- prise en compte de la durabilité (<u>matériau</u> + <u>structure</u>) à long terme (durée de vie), <u>dès la phase de conception</u>
 - ∠ prévision & <u>réduction coûts</u> (gros entretien, réparation, ...), ...
- prise en compte de critères éco., sociaux, environnementaux, esthétiques, ...
 - ∠ gain au niveau de la qualité de vie, de l'insertion dans site nat. ou tissu urbain

durée de vie . spécifiée .

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

plus de liberté pour ... le concepteur ...

▼ Viser des niveaux de performance à atteindre :

- ∠ permet de tirer pleinement parti des possibilités désormais offertes par les nouveaux concepts de formulation (B(T)HP, BAP, forts % d'add. minérales, combi. d'add.), sortant du champ couvert par les normes usuelles
- ∠ solutions innovantes (matériaux et structures <u>"verts" & éco.</u>, composites, ...)

▼ Approche globale

- prise en compte de la durabilité (<u>matériau</u> + <u>structure</u>) à long terme (durée de vie), <u>dès la phase de conception</u>
 - ∠ prévision & <u>réduction coûts</u> (gros entretien, réparation, ...), ...
- prise en compte de critères éco., sociaux, environnementaux, esthétiques, ...
 - ∠ gain au niveau de la qualité de vie, de l'insertion dans site nat. ou tissu urbain

▼ Spécifications performantielles relatives à la durabilité

durée de vie spécifiée

- prise en compte de l'aspect "durabilité" dans les textes et projets
- matériaux (et structures) optimisés pour répondre à un cahier des charges
 - ∠ durée de vie + longue, nouveaux types de projets, architecture de demain, ...
 - ∠ garantie de durée de vie (& sécurité) avec des ss-produits et sans surcoût
 - Contribution au développement durable

 $\mathbf{A} \otimes \otimes \otimes \otimes \otimes$

plus de liberté pour ... le concepteur ...

<u>▼ Viser des niveaux de performance à atteindre</u>

- ∠ permet de tirer pleinement parti des possibilités désormais offertes par les nouveaux concepts de formulation (B(T)HP, BAP, forts % d'add. minérales, combi. d'add.), sortant du champ couvert par les normes usuelles
- ∠ solutions innovantes (matériaux et structures "verts" & éco., composites, ...)

▼ Approche globale

- prise en compte de la durabilité (<u>matériau</u> + <u>structure</u>) à long terme (durée de vie), <u>dès la phase de conception</u>
 - ∠ prévision & <u>réduction coûts</u> (gros entretien, réparation, ...), ...
- prise en compte de critères éco., sociaux, environnementaux, esthétiques, ...
 - ∠ gain au niveau de la qualité de vie, de l'insertion dans site nat. ou tissu urbain

№ Spécifications performantielles relatives à la durabilité

durée de vie spécifiée

- prise en compte de l'aspect "durabilité" dans les textes et projets
- matériaux (et structures) optimisés pour répondre à un cahier des charges
 - ∠ durée de vie + longue, nouveaux types de projets, architecture de demain, ...
 - ∠ garantie de durée de vie (& sécurité) avec des ss-produits et sans surcoût
 - → Retour sur investissement supérieur

1 - APPROCHE FONDÉE SUR LES INDICATEURS DE DURABILITÉ

 \blacksquare \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow

▶ Description: approche performantielle & prédictive de la durabilité



Référence: document AFGC (état de l'art + guide) [AFGC, 2004], [AFGC, 2007]
"Conception des bétons pour une durée de vie donnée des ouvrages"

№ Principaux objectifs et applications:

- conception de bétons pour une durée de vie donnée de l'ouvrage
- prédiction de la durée de vie
- suivi des structures existantes

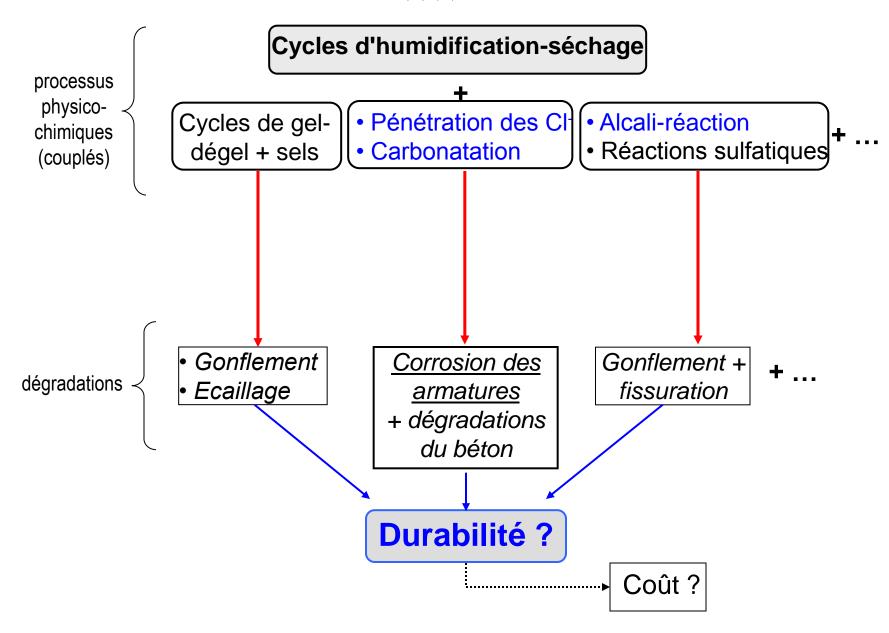


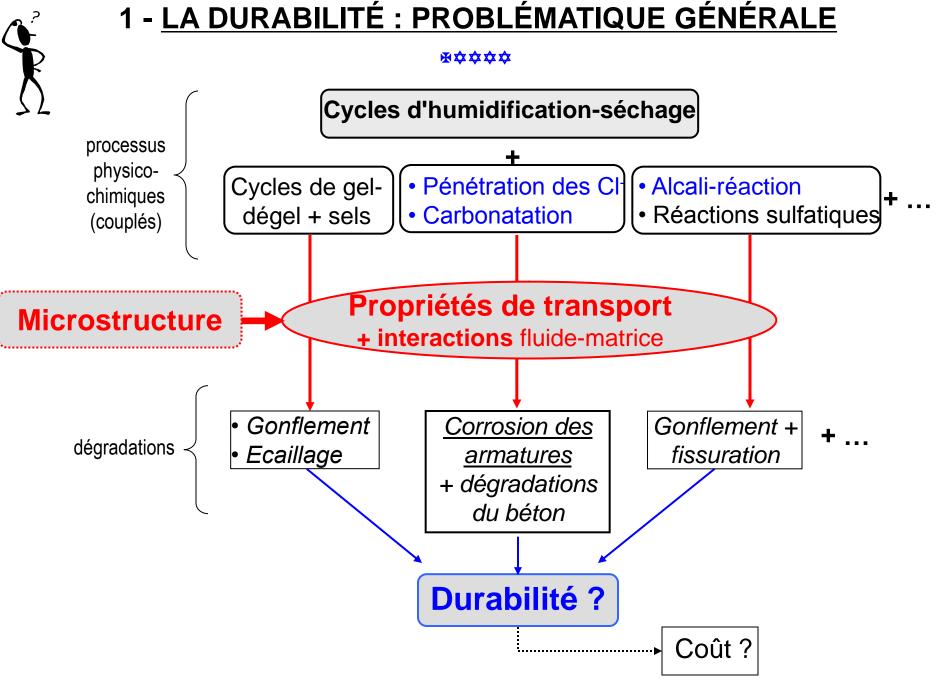


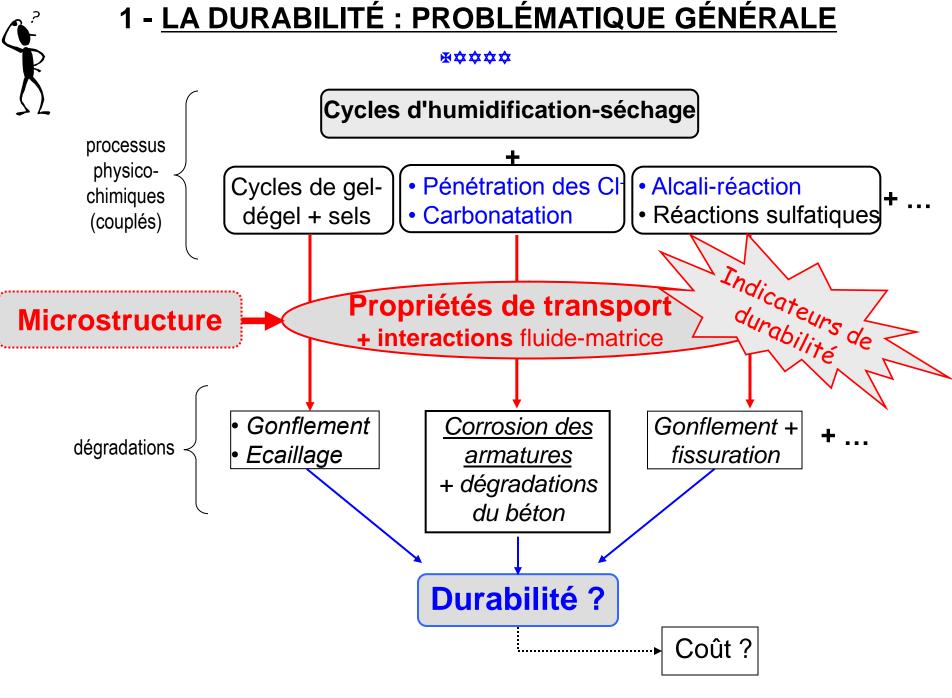
- → renforcer le lien entre formulation et durée de vie (structure)
- → faciliter l'utilisation de bétons "verts" et assurer la durabilité
- → aider au diagnostic et optimiser le suivi des structures

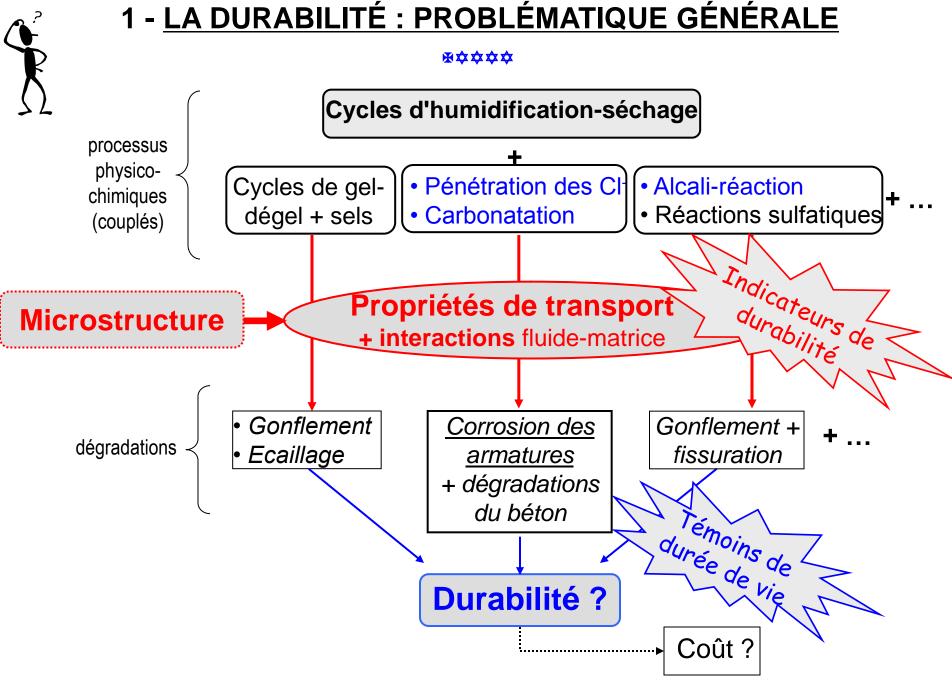


1 - LA DURABILITÉ: PROBLÉMATIQUE GÉNÉRALE









Plan

1 - Introduction : nouvelle approche de la durabilité



- 2 <u>Indicateurs de durabilité</u> : caractéristiques et pertinence
- 3 Classes associées aux indicateurs de durabilité
- 4 <u>Spécifications</u> performantielles, en fonction du type d'environnement et de la durée de vie exigée
- 5 Prédiction de la durée de vie des structures : témoins de durée de vie et modélisation "multi-niveaux"
- 6 Conclusion : <u>boîte à outils</u> pour l'évaluation et la prédiction de la durabilité

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

▶ Pertinence théorique ∧ paramètres-clés (matériau) pour la quantification (équations) et la prédiction (modèles) de la durabilité





indicateurs <u>généraux</u> (universels) valables pour différents types de dégradation



 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

➡ Pertinence théorique ▲ paramètres-clés (matériau) pour la quantification (équations) et la prédiction (modèles) de la durabilité



▶ Détermination fiable et facile A au moyen d'essais de laboratoire validés (précision, reproductibilité, ..., adéquates), sur éprouvettes de laboratoire ou sur prélèvements



indicateurs <u>généraux</u> (universels) valables pour différents types de dégradation



- porosité (accessible à l'eau)
- coef. de diffusion (app. ou eff.) des ions (Cl-)
- perméabilité (aux gaz et/ou à l'eau liquide)



[AFGC, 2004]

 $\blacksquare \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

▶ Pertinence théorique A paramètres-clés (matériau) pour la quantification (équations) et la prédiction (modèles) de la durabilité



▶ Détermination fiable et facile A au moyen d'essais de laboratoire validés (précision, reproductibilité, ..., adéquates), sur éprouvettes de laboratoire ou sur prélèvements



indicateurs <u>généraux</u> (universels) valables pour différents types de dégradation



indicateurs <u>spécifiques</u> à un processus de dégradation donné (<u>alcali-réaction</u>, dégradations dues au gel, ...)

Exemple : Quantité de silice passant en solution basique



 $\blacksquare \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

➡ Pertinence théorique ▲ paramètres-clés (matériau) pour la quantification (équations) et la prédiction (modèles) de la durabilité



▶ Détermination fiable et facile A au moyen d'essais de laboratoire validés (précision, reproductibilité, ..., adéquates), sur éprouvettes de laboratoire ou sur prélèvements



indicateurs <u>généraux</u> (universels) valables pour différents types de dégradation



indicateurs <u>spécifiques</u> à un processus de dégradation donné (<u>alcali-réaction</u>, dégradations dues au gel, ...)



paramètres complémentaires (optionnels)



∠ seuls quelques paramètres sont requis ...

2 - PERTINENCE THÉORIQUE DE LA TENEUR EN Ca(OH),

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Agressions chimiques d'origine externe

Ca(OH)₂ ∧ forte solubilité

∠ très sensible aux agressions chimiques externes (attaques acides)

∠ lixiviation (effet négatif)

• Alcali-réaction

Ca(OH)₂ ∧ source d'ions Ca⁺⁺

∠ rôle important dans la précipitation de produits expansifs (effet négatif)

Corrosion des armatures

Dans un matériau sain : NaOH + KOH + Ca(OH)₂ ▲ pH ≈ 13,5

Réserve de $Ca(OH)_2 \wedge$ effet tampon (pH = 12,4) dans solution interstitielle $\ensuremath{\boldsymbol{\varkappa}}$ maintien d'un pH basique

∠ assurance et maintien de la passivation des armatures (effet positif)
or Ca(OH)₂ est le ppal produit d'hydratation touché par la carbonatation

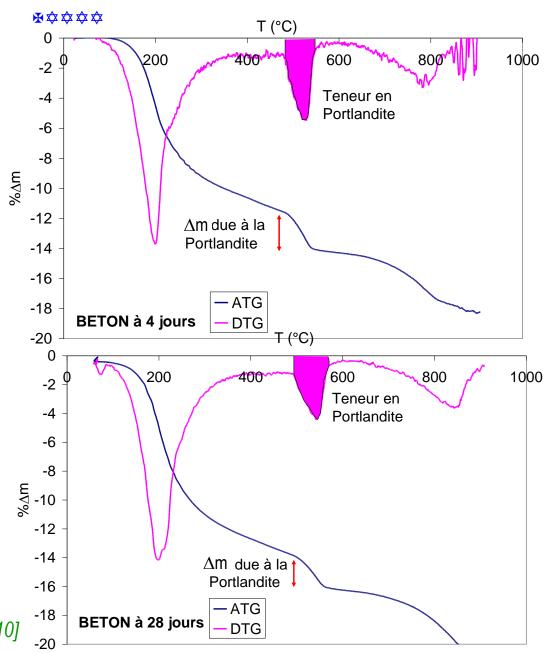
∠ teneur en Ca(OH)₂ A donnée d'entrée des modèles de carbonatation

teneur en Ca(OH)₂ : <u>indicateur de durabilité général</u> (mesurée par ATG)

2 - MESURE DE LA TENEUR EN Ca(OH)₂ PAR ATG/ATD

- Mesure de la variation de la masse en fonction de la température
- Deshydroxylation de la portlandite autour de 550°C





[Carcasses, 2010]

24

2 - PERTINENCE DE LA POROSITÉ ACCESSIBLE À L'EAU

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

- Évaluation de la qualité générale du matériau (paramètre global)
- Contrôle de la production de bétons ayant des caractéristiques prédéfinies
- <u>Calcul</u> d'autres indicateurs de durabilité (Exemple : sert à calculer le coefficient de diffusion du CO₂)
- Spécifications de durabilité limitées à des seuils sur ce paramètre dans le cas [formule simple + ouvrage-type + environnement peu agressif + durée de vie courte]
- Prédiction de la durée de vie (données d'entrée de tous les modèles, ...)
- <u>Détermination facile</u> : **pesée hydrostatique** [NF P18-459]

2 - PERTINENCE DE LA POROSITÉ ACCESSIBLE À L'EAU

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

- Évaluation de la qualité générale du matériau (paramètre global)
- Contrôle de la production de bétons ayant des caractéristiques prédéfinies
- Calcul d'autres indicateurs de durabilité
- Spécifications de durabilité limitées à des seuils sur ce paramètre dans le cas [formule simple + ouvrage-type + environnement peu agressif + durée de vie courte]
- Prédiction de la durée de vie (données d'entrée de tous les modèles, ...)
- <u>Détermination facile</u> : **pesée hydrostatique** [NF P18-459]
 - ∠ calcul de la porosité

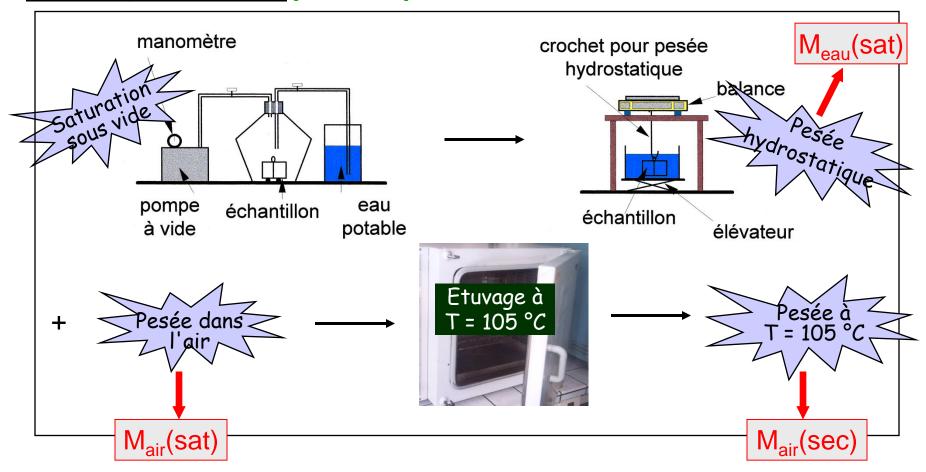
$$\mathbf{P_{eau}} = \frac{M_{air} (sat) - M_{air} (sec)}{M_{air} (sat) - M_{eau} (sat)} \cdot 100$$
 (en %)

→ P_{eau} : <u>indicateur de durabilité général</u>

2 - MÉTHODE DE DÉTERMINATION DE LA POROSITÉ ACCESSIBLE A L'EAU

 $\mathbf{A} \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

№ Pesée hydrostatique [NF P18-459]



détermination facile

2 - COEFFICIENTS DE DIFFUSION DES IONS CI : PERTINENCE THÉORIQUE

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

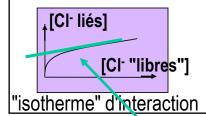
2 - COEFFICIENTS DE DIFFUSION DES IONS CI : PERTINENCE THÉORIQUE

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

<u>Paramètres-clés</u> dans les lois décrivant la pénétration des ions Cl⁻

D_{eff}: "pure" propriété de transport (1ère loi de *Fick* ou éq. de *Nernst-Planck*)
D_{app}: prend en compte les <u>interactions</u> (2ème loi de *Fick*) ▲ description réaliste

Relation théorique entre les coefficients "effectif" et "apparent" :

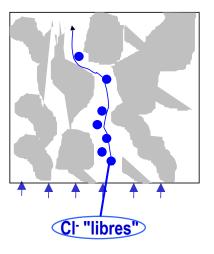


- → D_{eff} et D_{app} : <u>indicateurs de durabilité</u>
- Le choix entre D_{app} et D_{eff} dépendra de l'objectif de l'investigation et de l'utilisation que l'on souhaite faire de ce paramètre dans la pratique

Capacité de fixation des Cl

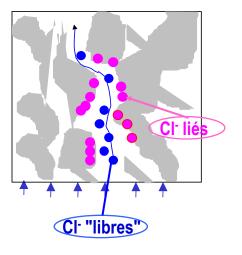
∠ paramètre complémentaire spécifique à la corrosion initiée par les Cl-

 $\mathbf{A} \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$



- Chlorures "libres" (solubles dans l'eau) :
 - ∠ dans la phase liquide (ou faiblement physisorbés sur la matrice solide)

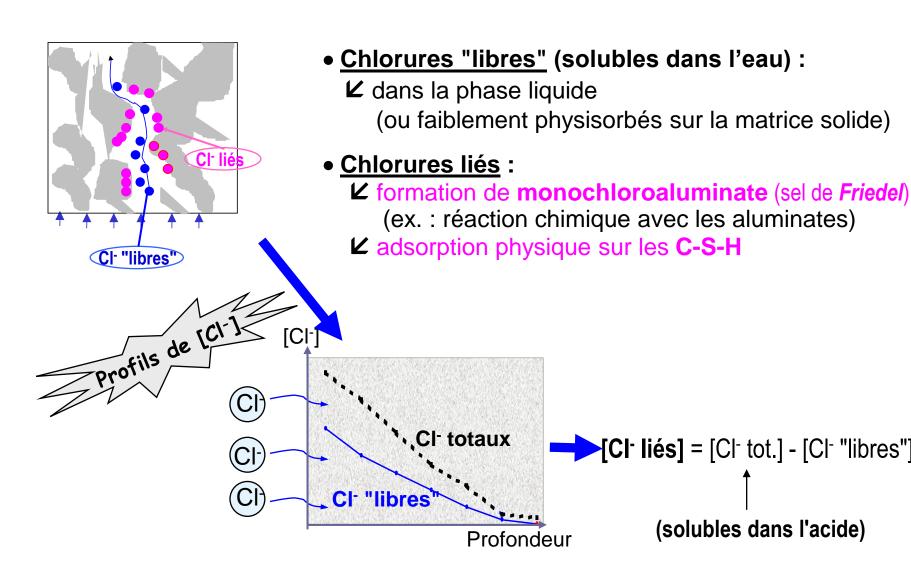
 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$



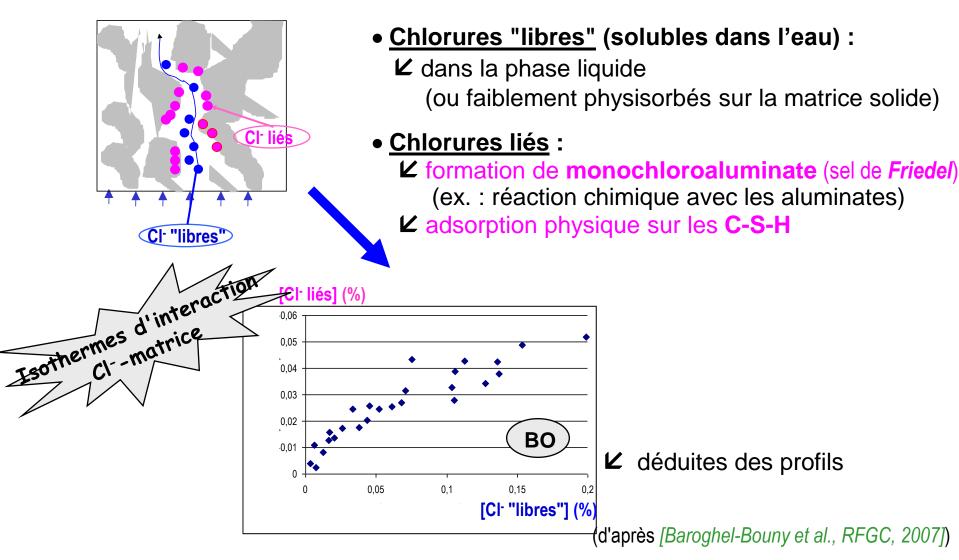
- Chlorures "libres" (solubles dans l'eau) :
 - ∠ dans la phase liquide (ou faiblement physisorbés sur la matrice solide)
- Chlorures liés :
 - ✓ formation de monochloroaluminate (sel de Friedel)
 (ex. : réaction chimique avec les aluminates)
 - ∠ adsorption physique sur les C-S-H

la quantité dépend du ciment (teneur en C₃A, ...)

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$



 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$



2 - COEF. DE DIFF. DES CI: MÉTHODES DE DÉTERMINATION EN COND. SAT.

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Migration en régime station. ex. [NT Build 335]

Deff (pente)
Dapp (time-lag)

3 techniques : titrage "aval" ou "amont", conductivimétrie "aval"

- Migration en régime non-station.
 Dapp + capacité de fixation + P ex. [NT Build 492, 1999]
- ex. [LPC n°58, 2002], [XP CEN/TS 12390-11, 2010]
 - 2 méthodes : profil (prélèvements + extraction + dosage des Cl⁻) et colorimétrie
 - Mesure de la résistivité électrique (r) △ Deff = a / r ex. [norme espagnole, recom. RILEM, ...]

différentes méthodes sont à disposition

(directes ou par l'intermédiaire d'autres paramètres)

2 - COEF. DE DIFF. DES CI-: MÉTHODES DE DÉTERMINATION EN COND. SAT.

 $\blacksquare \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

• Essais de migration sous champ électrique •

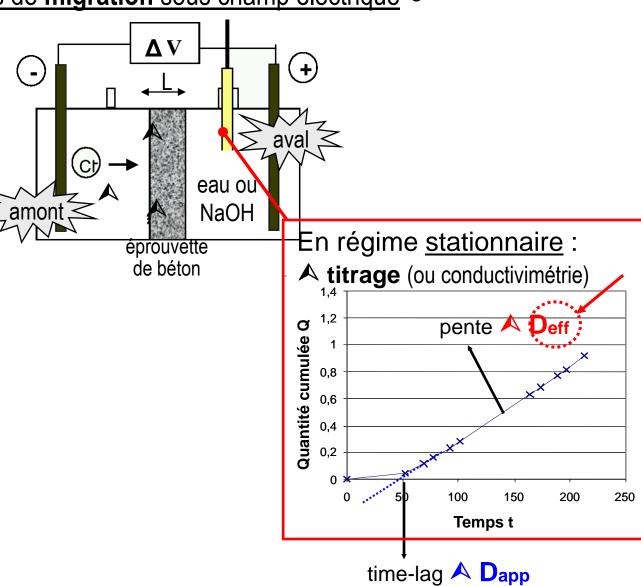
Équation de Nernst-Planck

• flux de diffusion négligé

$$J = \mathbf{D}_{eff} \cdot \left(\frac{Z.F}{R.T} \cdot \frac{\Delta E}{L} \cdot C \right)$$

pas d'interaction

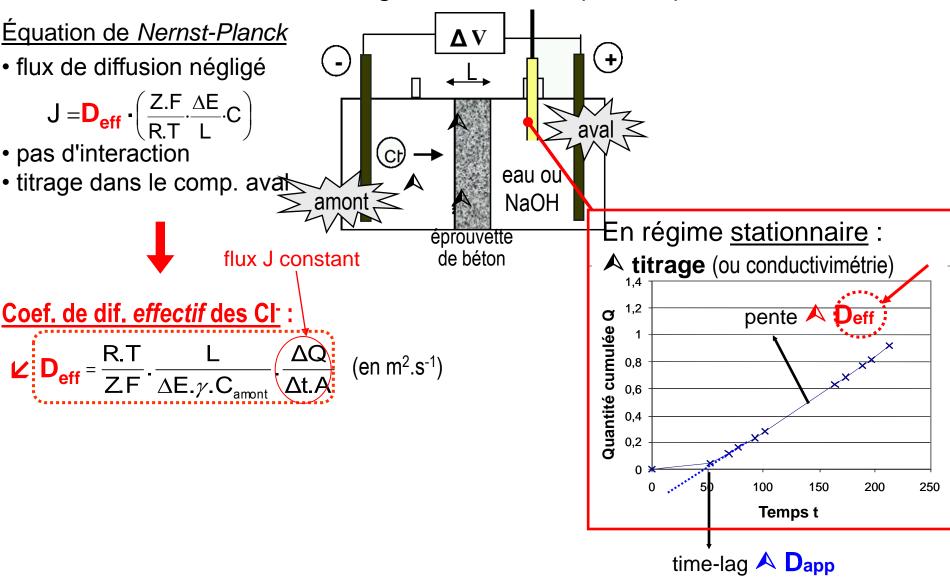
titrage dans le comp. ava



2 - COEF. DE DIFF. DES CI: MÉTHODES DE DÉTERMINATION EN COND. SAT.

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

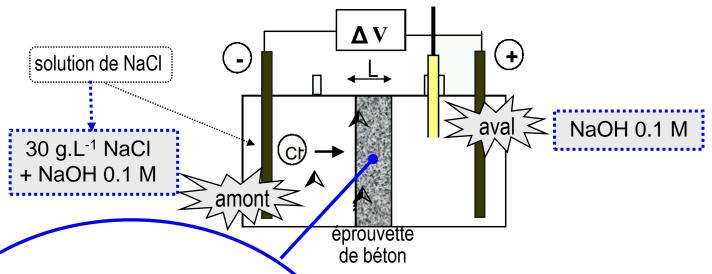
• Essais de migration sous champ électrique •



2 - COEF. DE DIFF. DES CI: MÉTHODES DE DÉTERMINATION EN COND. SAT.

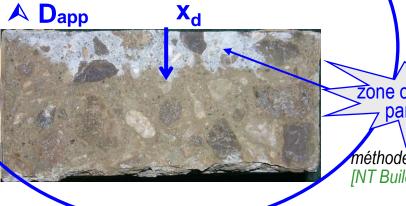
 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

• Essais de migration sous champ électrique •



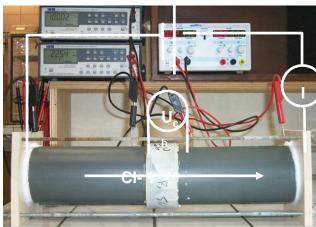


X_d (test colo. AgNO₃)



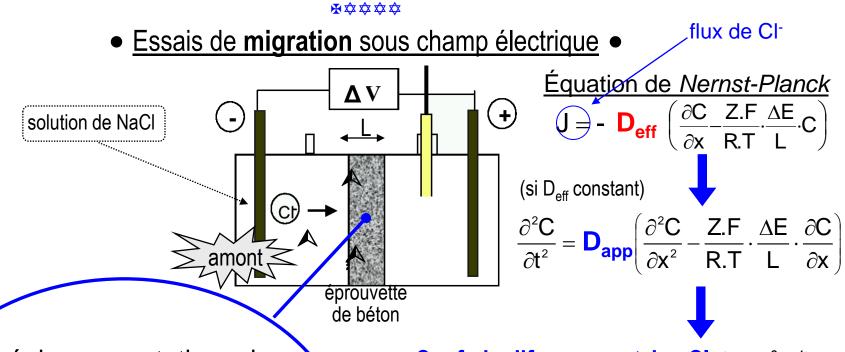


méthode de Tang & Nilsson [NT Build 492, 1999]



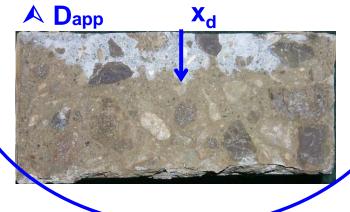
[Dispositif LCPC]

2 - COEF. DE DIFF. DES CI: MÉTHODES DE DÉTERMINATION EN COND. SAT.



En régime non-stationnaire :

▲ X_d (test colo. AgNO₃)



Coef. de dif. apparent des Cl⁻ (en m².s⁻¹):

[Tang & Nilsson, 1992]

avec

*x*_d : profondeur moy. de pénétration des Cl⁻

t : durée de l'essai

Z : valence de l'ion Cl-

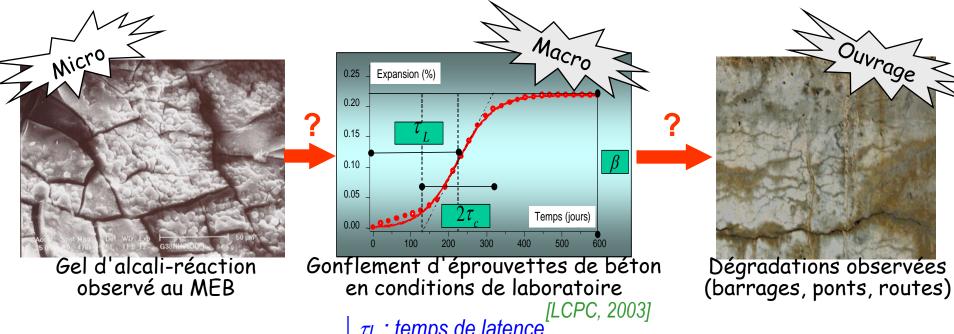
ΔE: dif. de pot. réelle aux bornes de l'épr.

lpha : terme auxiliaire

2 - ALCALI-RÉACTION : IDENTIFICATION DES PARAMÈTRES PERTINENTS

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Alcali-réaction : phénomène multi-échelles



τι: temps de latence

τc : temps caractéristique

: amplitude max. de gonflement

En dépit de mécanismes non complètement élucidés 🔺 identification de paramètres pertinents (sur la base d'études en labo.) pour une nouvelle approche de la durabilité vis-à-vis de l'alcali-réaction

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$



- ★ Indicateurs chimiques (relatifs aux constituants)
 - quantité de silice libérée par les granulats en fonction du temps

 $\mathbf{A} \triangle \triangle \triangle \triangle \triangle$

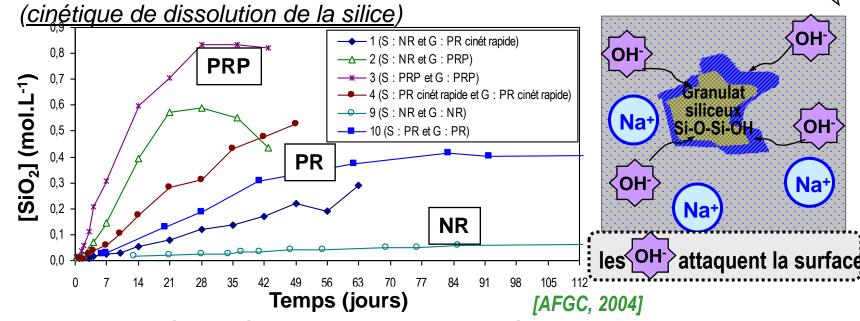


Exemples : résultats exp. obtenus en labo. (groupe AFGC)



Indicateurs chimiques (relatifs aux constituants)

quantité de silice libérée par les granulats en fonction du temps



∠ évaluation de la réactivité des granulats ou des mélanges granulaires sans add.

: non réactif

: potentiellement réactif

PRP: potentiellement réactif à effet de pessimum





- **★ Indicateurs chimiques** (relatifs aux constituants)
 - quantité de silice libérée par les granulats en fonction du temps

(cinétique de dissolution de la silice)

∠ évaluation de la réactivité des mélanges granulaires sans addition (PRP, PR et NR)

 concentration en alcalins équivalents Na₂Oeq. actifs de la solution interstitielle

(<u>bilan des alcalins</u> contenus dans [ciment + granulats + additions min.] par analyse chimique)

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$



Macro

- **★ Indicateurs chimiques** (relatifs aux constituants)
 - quantité de silice libérée par les granulats en fonction du temps

(cinétique de dissolution de la silice)

- ∠ évaluation de la réactivité des mélanges granulaires sans addition (PRP, PR et NR)
- concentration en alcalins équivalents Na₂Oeq. actifs de la solution interstitielle

(<u>bilan des alcalins</u> contenus dans [ciment + granulats + additions min.] par analyse chimique)

- Indicateur physique global (mesuré sur éprouvettes en béton)
 - déformations de gonflement (expansion) en fonction du temps

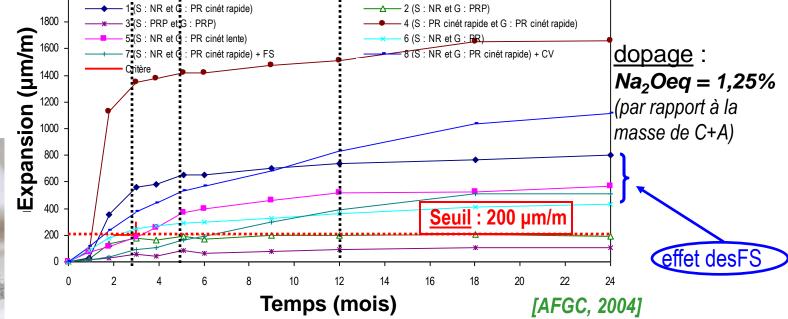
(cinétique d'expansion longitudinale de bétons dopés en alcalins) jusqu'à l'échéance de <u>3 mois</u> (ou éventuellement <u>5 ou 12 mois</u>)

 $\mathbf{A} \times \mathbf{A} \times \mathbf{A} \times \mathbf{A}$

Exemples : résultats exp. obtenus en labo. (groupe AFGC)

Indicateur physique global (mesuré sur éprouvettes en béton

déformations de gonflement (expansion) en fonction du temps



NF P18-454 FD P 18-456 2000

(T=60°C - HR=100%)

Plan

- 1 Introduction : <u>nouvelle approche</u> de la durabilité
- 2 Indicateurs de durabilité : caractéristiques et pertinence



- 3 Classes associées aux indicateurs de durabilité
- 4 <u>Spécifications</u> performantielles, en fonction du type d'environnement et de la durée de vie exigée
- 5 Prédiction de la durée de vie des structures : témoins de durée de vie et modélisation "multi-niveaux"
- 6 Conclusion : <u>boîte à outils</u> pour l'évaluation et la prédiction de la durabilité

3 - CLASSES ASSOCIÉES AUX INDICATEURS DE DURABILITÉ GÉNÉRAUX

(PRÉVENTION DE LA CORROSION DES ARMATURES)



Durabilité "potentielle" → Indicateur général ↓	Très faible (TF)	Faible (F)	Moyenne (M)	Elevée (E)	Très élevée (TE)
Porosité accessible à l'eau Peau (%)	> 16	14 à 16	12 à 14	9 à 12	6 à 9
Coef. de diffusion "effectif" des Cl ⁻ D _{eff} (10 ⁻¹² m ² .s ⁻¹)	> 8	2 à 8	1 à 2	0,1 à 1	< 0,1
Coef. de diffusion "apparent" des Cl ⁻ (mesuré par essai de migration) D _{app(mig)} (10 ⁻¹² m ² .s ⁻¹)	> 50	10 à 50	5 à 10	1 à 5	< 1
Coef. de diffusion "apparent" des Cl ⁻ (mesuré par essai de <u>diffusion ns</u>) D _{app(dif)} (10 ⁻¹² m ² .s ⁻¹)	> 50	10 a 50	5 a 10	< 5	
Perméabilité "apparente" aux gaz K _{app(gaz)} (10 ⁻¹⁸ m ²) (à S=0)	> 1000	300 à 1000	100 à 300	30 à 100	< 30
Perméabilité intrinsèque à l'eau liq. k _{liq} (10 ⁻¹⁸ m ²) (à S=1)	> 10	1 à 10	0,1 à 1	0,01 à 0,1	< 0,01
Teneur en Ca(OH)₂ (% par rapport à la masse de ciment)	< 10	10 à 13	13 à 20	20 à 25	≥ 25



[AFGC, 2004

 \therefore [valeurs moy indicatives - Mesures sur éprouv. conservées préalablement dans l'eau (âge \leq 90 j)]

- Évaluation de la durabilité "potentielle" d'un béton armé donné
 - 1 selon <u>chaque indicateur déterminé</u>

Coef. de

diffusion

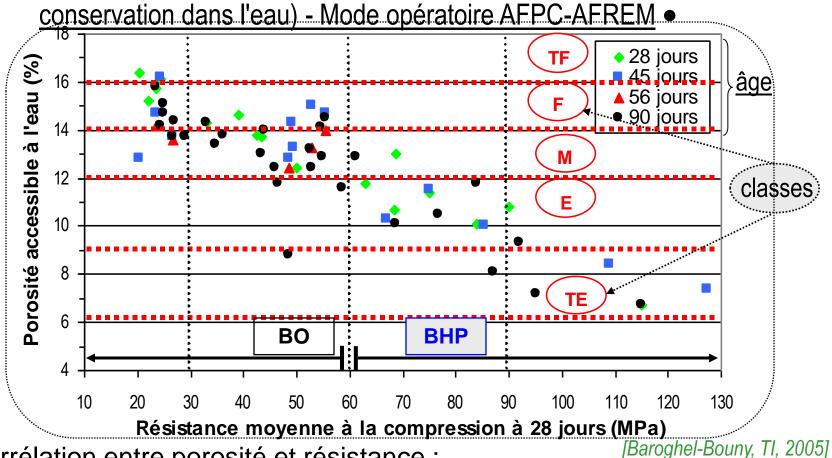
des Cl⁻

(2) sur la base d'une appréciation globale

3 - POROSITÉ ACCESSIBLE A L'EAU

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Résultats obtenus par pesée hydrostatique sur éprouvettes de bétons (après



Corrélation entre porosité et résistance :

P_{eau} ≥ des B20 aux BHP avec FS tels que R_{moy.28} > 90 MPa (P_{eau}<10%)

→ BHP A durabilité "potentielle" élevée ou très élevée

3 - PERMÉABILITÉ AUX GAZ : MÉTHODE DE DÉTERMINATION

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Dispositif à charge constante (CEMBUREAU) - Mode opératoire AFPC-AFREM





éprouvette en béton

TLPC n° 58, 200<mark>2</mark>]

- Éprouvette soumise à une pression d'entrée P constante de gaz (après séchage)
- Perméabilité aux gaz "apparente" K_{app(gaz)} à partir de la mesure du débit de gaz Q (en m³.s⁻¹) sortant en régime permanent et des caractéristiques de l'épr. et de l'essai :

L : épaisseur de l'éprouvette (m)
A : section de l'éprouvette (m²)

 η_{gaz} : viscosité dynamique du gaz (Pa.s)

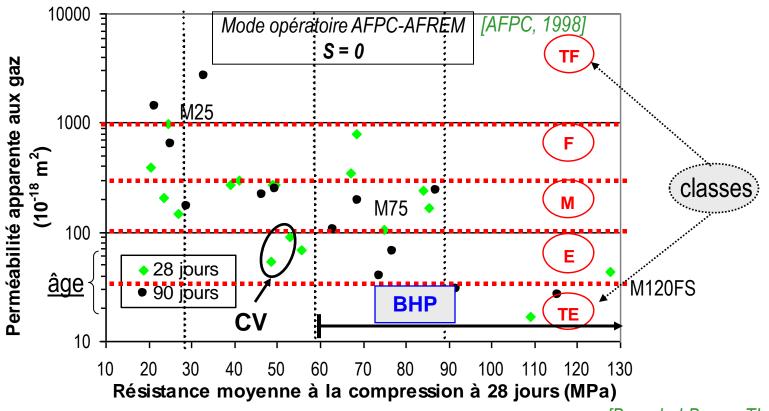
P_{atm}: pression atmosphérique (Pa)

: pression d'entrée appliquée (Pa) [par ex P = 0,2 MPa]

3 - EXEMPLE : PERMÉABILITÉ AUX GAZ "APPARENTE"

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Résultats sur bétons après conservation dans l'eau et étuvage à T=105±5°C



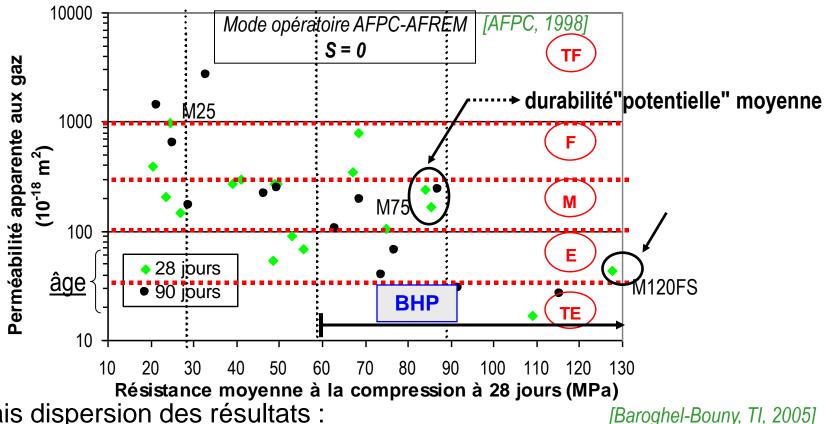
[Baroghel-Bouny, TI, 2005]

★ K_{app(gaz)} (à S=0) ★ (de plusieurs ordres de grandeur) des bétons bas de gamme (20-25 MPa) aux BHP avec FS

3 - EXEMPLE : PERMÉABILITÉ AUX GAZ "APPARENTE"

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Résultats sur bétons après conservation dans l'eau et étuvage à T=105±5°C

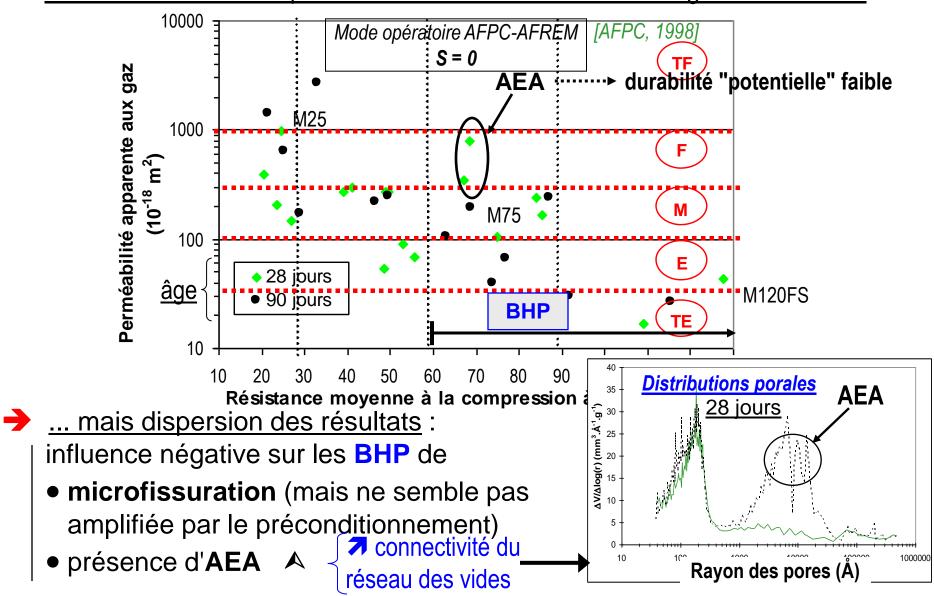


- ... mais dispersion des résultats :
 influence négative sur les BHP de
 - microfissuration (mais ne semble pas amplifiée par le préconditionnement)

3 - EXEMPLE : PERMÉABILITÉ AUX GAZ "APPARENTE"

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

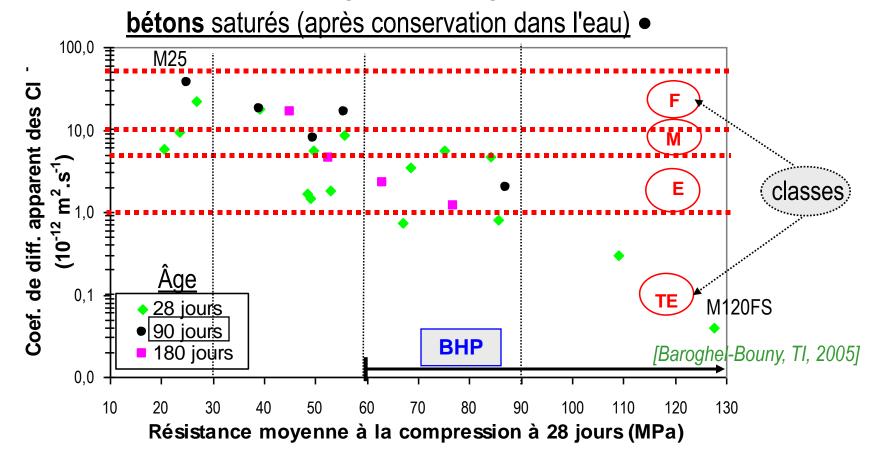
Résultats sur bétons après conservation dans l'eau et étuvage à T=105±5°C



3 - EXEMPLE : COEFFICIENT DE DIFFUSION "APPARENT" DES CI-

 $\blacksquare \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

• Résultats obtenus par essai de migration en régime non-stationnaire sur des



D_{ns(mig)} → (2 ordres de grandeur) entre bétons bas de gamme (20-25 MPa) et BHP avec FS → BHP △ durabilité "potentielle" élevée ou très élevée

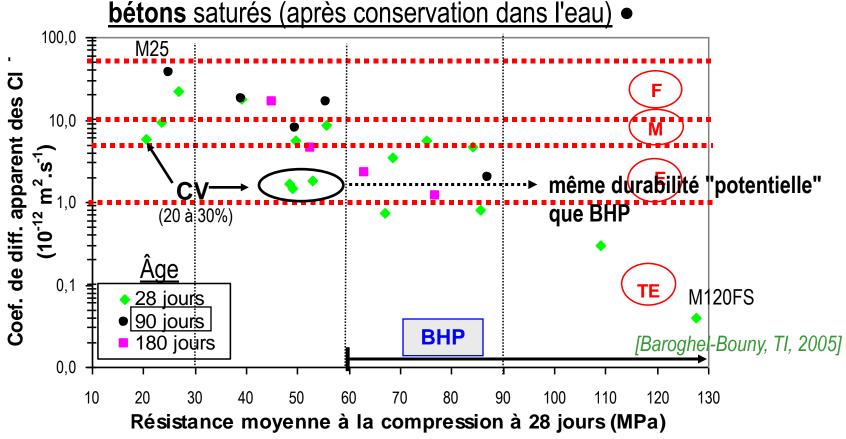
mais déviation par rapport à une relation simple entre D_{ns(mig)} et

 $R_{\text{mov.28}}$

3 - EXEMPLE : COEFFICIENT DE DIFFUSION "APPARENT" DES CI-

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

• Résultats obtenus par essai de migration en régime non-stationnaire sur des



- ∠ La résistance mécanique est insuffisante pour <u>évaluer la durabilité</u>
 <u>"potentielle"</u> d'un BA (notamment avec <u>additions pouzzo.</u>) et pour qualifier une formule
 - pertinence d'une approche performantielle et des ID choisis

3 - DURABILITÉ "POTENTIELLE" SUR LA BASE D'INDICATEURS (MESURÉS À 28 JOURS)

	Bétons (classés selon R _{moy.28})	E/C	E/liant	R _{moy.28} (MPa)	P _{eau} ou P _{Hg} (%)	$K_{app(gaz)}$ (S = 0) (10 ⁻¹⁸ m ²)	D _{ns(mig)} Ou D _{ns(dif)} (*) (10 ⁻¹² m ² .s ⁻¹)	Durabilité "potentielle" globale ⁽¹⁾	
	M25CVEA	0,84	0,67	20,5	16,4	390	5,8	F	
	M25CV	0,96	0,77	23,5	15,7	206	9,5	M	
	M25	0,84	0,84	24,5	16,1	978	30,0	F	
	M25EA	0,70	0,70	26,8	13,7	148	22,4	M	30% CV
	B30	0,43	0,43	39,0	10,7(H _g)	270	17,5	M	
<u> </u>	B32	0,44	0,44	46,5	11,8	217	8,6 ^(*)	M	
croissante	M30CV	0,74	0,52	48,5	12,8	54	1,7	E	V
is	M50CVEA	0,45	0,36	49,0	14,3	271	1,5	M	
5	M50EA	0,39	0,39	49,5	13,3	272	5 ,5	M	
7.78	M50CV	0,56	0,45	53,0	15,0	89	1,8	M	
R _{moy.28}	M50	0,48	0,48	55,5	14,7	69	8,7	M	
۲ ا	M75FSEA	0,34	0,32	67,0	10,3	347	0,7	(M	
	M75EA	0,27	0,27	68,5	10,7	782	3,5	M	BUB
	B60	0,34	0,34	68,8	10,1	196	1,2 ^(*)	E	BHP
•	M75	0,32	0,32	75,0	11,4	106	5,6	M	
	B70FS	0,37	0,35	84,0	7,6(H _g)	240	4,8	E	
	M75FS	0,38	0,36	85,5	10,0	167	0,8	E	(
	B80FS	0,30	0,28	91,9	9,3	30	0,7 ^(*)	E	
	M100FS	0,33	0,30	109,0	8,4	17	0,3	TE	
	M120FS	0,26	0,23	127,5	7,4	43	0,04	TE	J

^{(1):} pondération identique pour chaque indicateur

BHP (avec FS et sans AEA) A durabilité "potentielle" élevée ou très élevée

[Baroghel-Bouny, OA 44, 2004]

Plan

- 1 Introduction : <u>nouvelle approche</u> de la durabilité
- 2 Indicateurs de durabilité : caractéristiques et pertinence
- 3 Classes associées aux indicateurs de durabilité



- 4 <u>Spécifications performantielles</u>, en fonction du type d'environnement et de la durée de vie exigée
- 5 Prédiction de la durée de vie des structures : témoins de durée de vie et modélisation "multi-niveaux"
- 6 Conclusion : <u>boîte à outils</u> pour l'évaluation et la prédiction de la durabilité

4 - SPÉCIFICATIONS RELATIVES AUX INDICATEURS DE DURABILITÉ EN ESPÉCIFICATIONS RELATIVES AUX INDICATEURS DE DURABILITÉ EN ESPÉCIFICATION DE LA DURÉE DE VIE EXIGÉRATION DE LA DURÉE DE VIE EXIGÉRATION DE LA DURABILITÉ EN ESPÉCIFICATION DE LA DURÉE DE VIE EXIGÉRATION DE LA DURABILITÉ EN ESPÉCIFICATION DE LA DURABILITÉ DE LA DURABILITE DE LA DURABILITE DE LA DURABILITE DE

 $\blacksquare \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Exemple 1 : protection contre la corrosion initiée par les Cl- (enrobage = 50 mm)

Type d'environnement →	5		6	7
Durée de vie exigée /	(exposition aux sels marins)		(immersion dans	(zone de
Niveau d'exigence ↓	5.1	5.2	l'eau de mer)	marnage)
< 30 ans	•P _{eau} < 16	•P _{eau} < 14	•P _{eau} < 15	•P _{eau} < 14
Niveau 1				
de 30 à 50 ans	•P _{eau} < 15	•P _{eau} < 11	•P _{eau} < 13	•P _{eau} < 11
Niveau 2				
de 50 à 100 ans	•P _{eau} < 14	•P _{eau} < 11	•P _{eau} < 13	•P _{eau} < 11
Niveau 3		$\bullet D_{app(mig)} < 2$	•D _{app(mig)} < 7	•D _{app(mig)} < 3
			,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	5/
		•k _{liq} < 0,1		•k _{liq} < 0,1
de 100 à 120 ans	•P _{eau} < 12	•P _{eau} < 9	•P _{eau} < 12	•P _{eau} < 10
Niveau 4	•D _{app(mig)} < 20	•D _{app(mig)} < 1	•D _{app(mig)} < 5	•D _{app(mig)} < 2
		•K _{app(gaz)} < 30		•K _{app(gaz)} < 100
	$ \cdot k_{liq} < 0,1 $	•k _{liq} < 0,01		• $k_{liq} < 0.05$
> 120 ans	•P _{eau} < 9	•P _{eau} < 9	•P _{eau} < 9	P _{eau} < 9
Niveau 5	•D _{app(mig)} < 10	•D _{app(mig)} < 1	•D _{app(mig)} < 1	•D _{app(mig)} < 1
NeC 2	$\bullet K_{app(gaz)} < 30$	$\bullet K_{app(gaz)} < 30$		•K _{app(gaz)} < 30
ecart-type	$\bullet k_{liq} < 0.01$	•k _{liq} < 0,01		• k_{liq} < 0,01
ecu, a101			(D	1 10

[Baroghel-Bouny, 71, 2005]

cahiers des charges, recommandations, règlements, normes, ...

Sélection ou <u>qualification</u> de formules de béton pour une structure donnée

4 - <u>SPÉCIFICATIONS</u> RELATIVES AUX <u>INDICATEURS DE DURABILITÉ EN</u> FONCTION DU TYPE D'ENVIRONNEMENT ET DE LA DURÉE DE VIE EXIGÉE

 $\blacksquare \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Exemple 2 : prévention vis-à-vis de l'alcali-réaction
 (1)

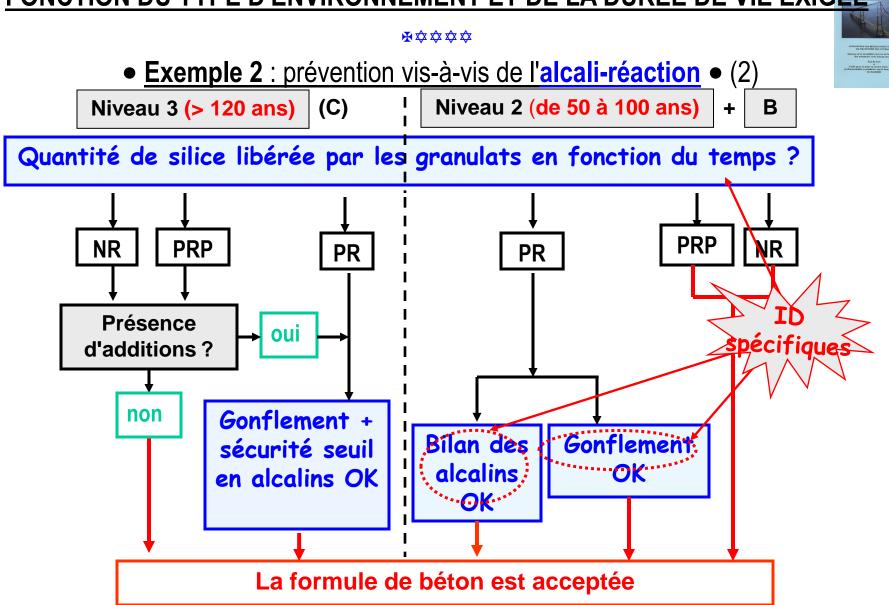
Sur la base des niveaux de prévention **A, B** et **C** définis dans Recommandations [LCPC, 1994]

Type d'environnement →	1	2	3
Durée de vie exigée /	(sec ou	(cycles	(immersion
Niveau d'exigence	modérément	d'humid	ou présence
↓	humide)	séchage)	de sels)
de 5 à 50 ans			
Niveau 1	Α	Α	Α
de 50 à 100 ans			
Niveau 2	Α	В	В
> 120 ans			
Niveau 3	С	С	С

- A aucune spécification (supplémentaire aux *Recommandations* [LCPC, 1994])
- B et C ▲ spécifications relatives aux <u>indicateurs spécifiques à l'alcali-réaction</u> ...

4 - SPÉCIFICATIONS RELATIVES AUX INDICATEURS DE DURABILITÉ EN

FONCTION DU TYPE D'ENVIRONNEMENT ET DE LA DURÉE DE VIE EXIGÉE



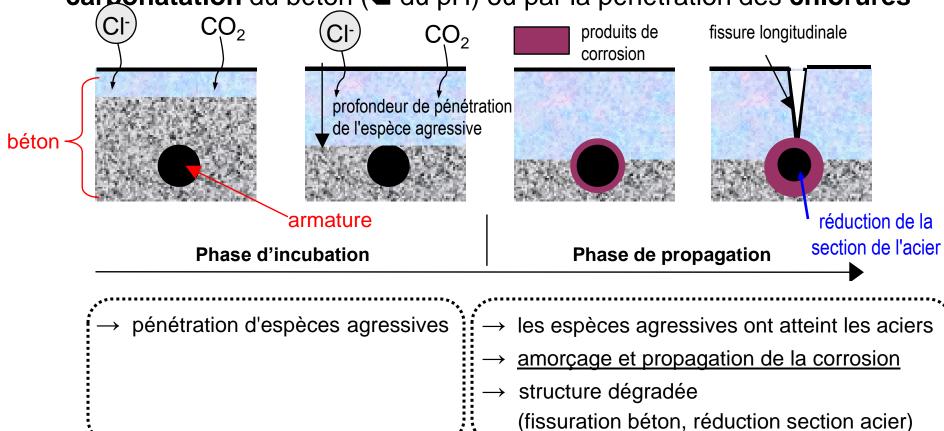
Plan

- 1 Introduction : <u>nouvelle approche</u> de la durabilité
- 2 Indicateurs de durabilité : caractéristiques et pertinence
- 3 Classes associées aux indicateurs de durabilité
- 4 <u>Spécifications</u> performantielles, en fonction du type d'environnement et de la durée de vie exigée
- 5 <u>Prédiction de la durée de vie</u> des structures : <u>témoins</u> <u>de durée de vie</u> et modélisation "multi-niveaux"
- 6 Conclusion : <u>boîte à outils</u> pour l'évaluation et la prédiction de la durabilité

5 - LA CORROSION DES ARMATURES DU BÉTON ARMÉ

 $\mathbf{A} \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

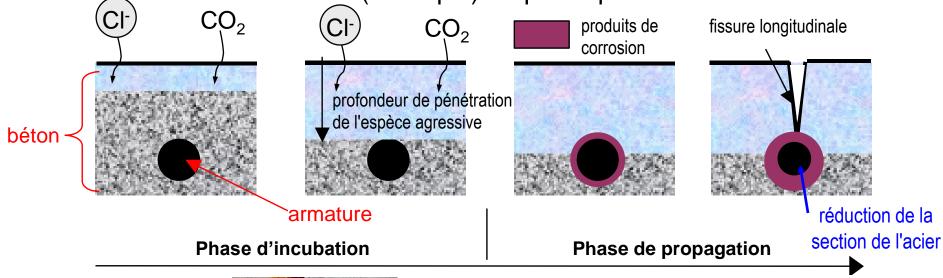
La <u>corrosion des armatures</u> du béton armé peut être initiée par la **carbonatation** du béton (**1** du pH) ou par la pénétration des **chlorures**



5 - LA CORROSION DES ARMATURES DU BÉTON ARMÉ

 $\mathbf{X} \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

La <u>corrosion des armatures</u> du béton armé peut être initiée par la carbonatation du béton (du pH) ou par la pénétration des chlorures



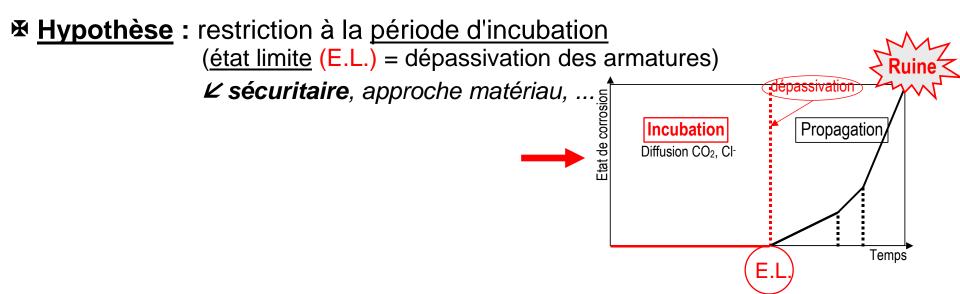




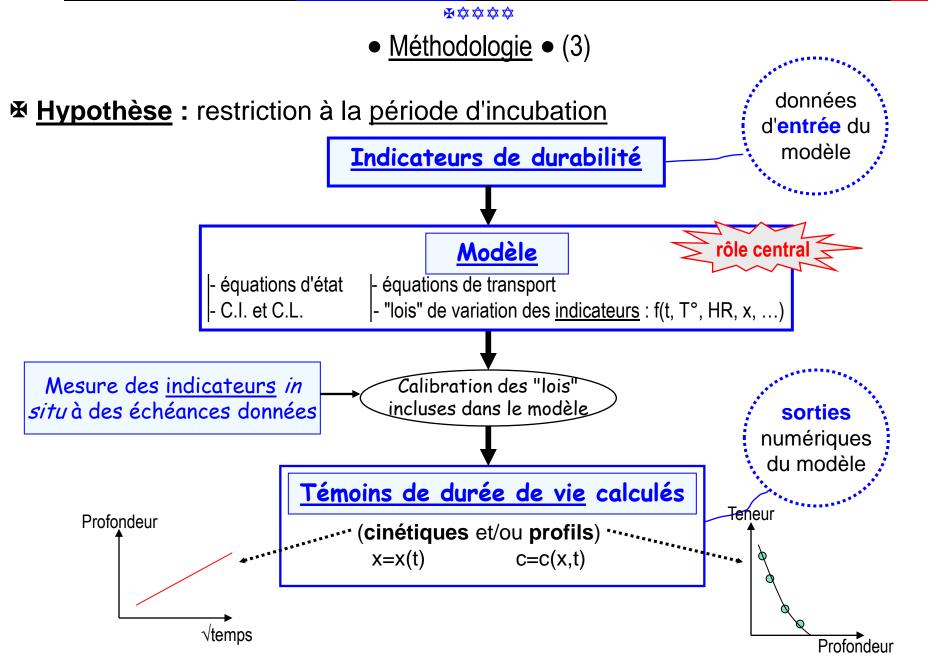
(initiée par la carbonatation)

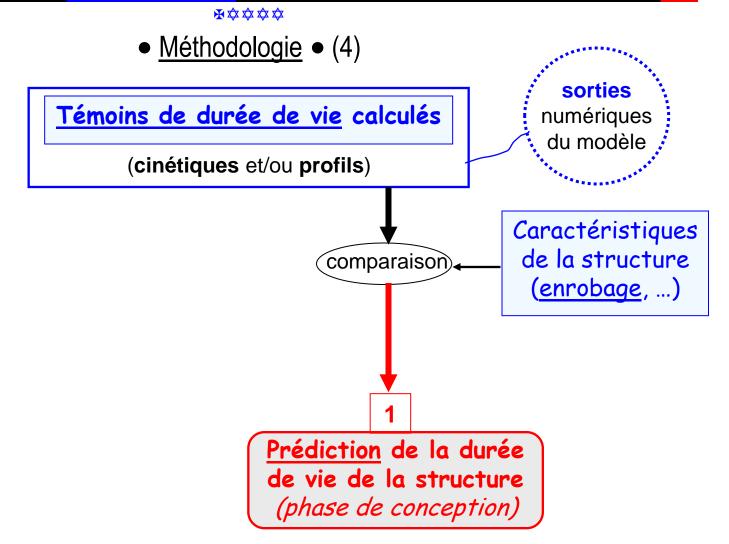
 \blacksquare \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit

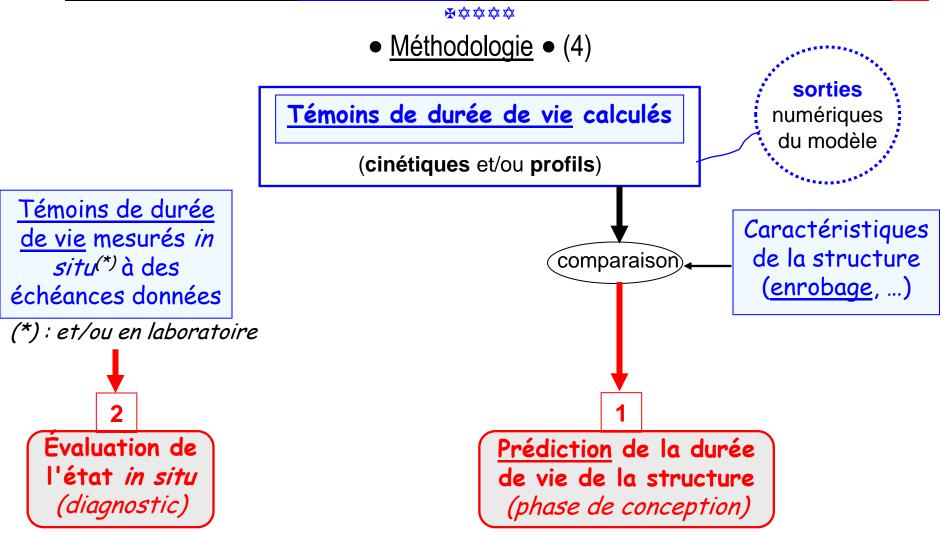
<u>Méthodologie</u> ● (3)

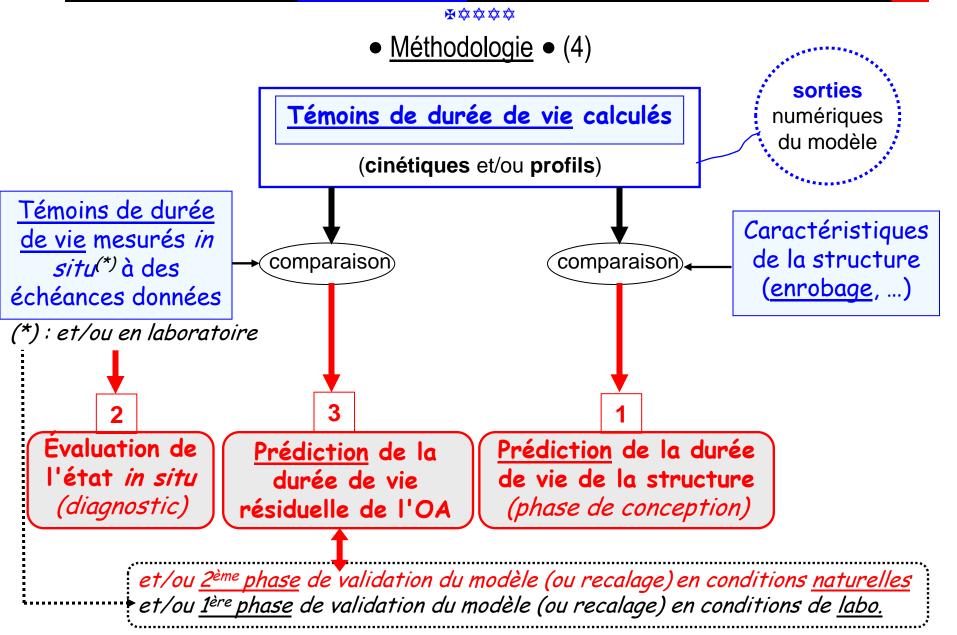


Corrosion des armatures initiée par la carbonatation ou par les Cl-









5 - TEMOINS DE DUREE DE VIE

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

- **▼ Témoins de durée de vie** A données pertinentes indispensables pour le suivi <u>in situ</u> et la prédiction de la <u>durée de vie</u> (résiduelle) des OA en BA
- <u>▶ Définitions</u> (corrosion des armatures)
 - Environnement sans chlorure :
 - évolution de la <u>profondeur</u> carbonatée (i.e. zone où pH ≤ 9) en fonction du tps (<u>cinétique</u>)
 - profil de teneur en CaCO₃ (ou en Ca(OH)₂ résiduelle) et évol en fct du tps
 - En présence de chlorures :
 - évolution de la <u>profondeur</u> de pénétration des Cl⁻ (*i.e.* zone où [Cl⁻_{"libres"}] ≥ [Cl⁻_{"libres"}]_{crit}) en fonction du tps (<u>cinétique</u>)
 - profil de [Cl-"libres"] et évolution en fonction du tps
 - En conditions non saturées :
 - profil hydrique et évolution en fonction du tps

ou

5 - MODÈLES PRÉDICTIFS

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

- Caractéristiques requises
- indicateurs de durabilité (+ param. complém.) \land données d'entrée
- **témoins de durée de vie** (cinétiques & profils) \land <u>sorties</u>
- fondés d'un point de vue physique et chimique
- <u>flexibles</u> et facilement <u>accessibles</u>
- cadre déterministe ou probabiliste

→ sélection d'un éventail de modèles validés ayant différents niveaux de sophistication



5 - MODÈLES PRÉDICTIFS

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

- Caractéristiques requises
- indicateurs de durabilité (+ param. complém.) \land données d'entrée
- témoins de durée de vie (cinétiques & profils) \land sorties
- fondés d'un point de vue physique et chimique
- <u>flexibles</u> et facilement <u>accessibles</u>
- cadre <u>déterministe</u> ou <u>probabiliste</u>

modèles phys.-chim.

- incluant les couplages (physicochimiques, multi-espèces, ...)
- applicables en conditions partiellement saturées :
 - séchage naturel
 - *Cycles réels d'humidification-séchage
- incluant les modifications microstructurales induites par les dégrad.
 - Y espace poreux par <u>carbonatation</u> ou <u>cristallisation de sels</u>
 - 7 porosité par <u>lixiviation</u>
 - modification de la structure poreuse par formation de sel de Friedel
- si possible multi-échelles (du mat. à la structure)

voir par ex.

[Maekawa & Ishida, 2001 2007]

5 - CONCEPT MULTI-NIVEAUX APPLIQUÉ À LA MODÉLISATION DE LA CARBONATATION

 $\blacksquare \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

Approches ingénieur

- Modèles physico-chimiques analytiques
 - ✓ front de carbonatation raide (loi en √t) [Papadakis et al., ACI, 1991]
- Modèles physico-chimiques semi-apatytiques
 - ∠ approche de *Papadakis* + cycles d'humidification-séchage [Bakker, 1993]
 - <u>améliorations</u>: absence carbo. qd HR≥80% + modèle physique de transport hydrique [Thiery et al., CONMOD'08, 2008]

<u>extension aisée</u> : cadre **probabiliste**

ightharpoonup prédictions en termes d'indice de fiabilité (β) ou de probabilité de défaillance (P_f)

∠ prise en compte des incertitudes relatives aux données d'entrée

∠ aide à la décision pour l'optimisation

∠ marges de sécurité appropriées ∧ bénéfices éco. & environ. !

5 - CONCEPT MULTI-NIVEAUX APPLIQUÉ À LA MODÉLISATION DE LA CARBONATATION

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Approches ingénieur

- Modèles physico-chimiques analytiques
 - ✓ front de carbonatation raide (loi en √t) [Papadakis et al., ACI, 1991]
- Modèles physico-chimiques semi-apatytiques
 - ∠ approche de *Papadakis* + cycles d'humidification-séchage [Bakker, 1993]
 - <u>améliorations</u>: absence carbo. qd HR≥80% + modèle physique de transport hydrique [Thiery et al., CONMOD'08, 2008]
- Modèles physico-chimiques numériques

Modèles avancés

- ∠ modèles complets de spéciation (+ processus hydrodyn. en cond. sat.)
 - assemblage des phases à l'équilibre

[Matschei, Lothenbach et al., CCR, 2007]

[Steffens, CCR, 2002], [Bary et al., CCR, 2004], [Saetta et al., CCR, 2004], [Thiery, Ph.D thesis, 2005]

- couplage avec modèle avancé de transport hydrique (cond. non sat.)
- modifs. microstructurales
- cinétique des réactions chimiques A profil de carbonatation adouci
- chimie de la solution interstitielle ([K+], [Na+], ...) ▲ évolution du pH
- évolution de la phase solide (ex. décalcification des C-S-H)

5 - MODÈLE <mark>PHYSIQUE</mark> NUMÉRIQUE 1-D DE <mark>PÉNÉTRATION DES CI[.] (CO</mark>ND. ISOTH.)

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$ Spécificités 4 niveaux de sophistication

[Baroghel-Bouny et al., CCC, 2009]

- Niveau 1 Modèle de diffusion des chlorures

 - diffusion des Cl⁻ (en solution diluée) ∧ 1 → 101 uo
 interactions Cl⁻-matrice (globales) ∧ isoth. non lin. de Fred Proche multi-espèces
- Niveau 2 Modèle multi-espèces (cond. saturées) A ég. de Nernst-Planck

 - 4 ions + interactions électriques entre lons

 interactions Cl-matrice A différentes options (description + the outplage transported in the chimie sported in the chimie sp
- Niveau 3 Modèle physicochimique avancé (cond. saturées
 - 6 ions + 3 composés solides
 - interactions Cl⁻-matrice adsorption physique sur C-S-H + formation sel de *Friedel* par réactions chimiques instant. (dissol./précip.)
 - modif. microstructure et propriétés de transport

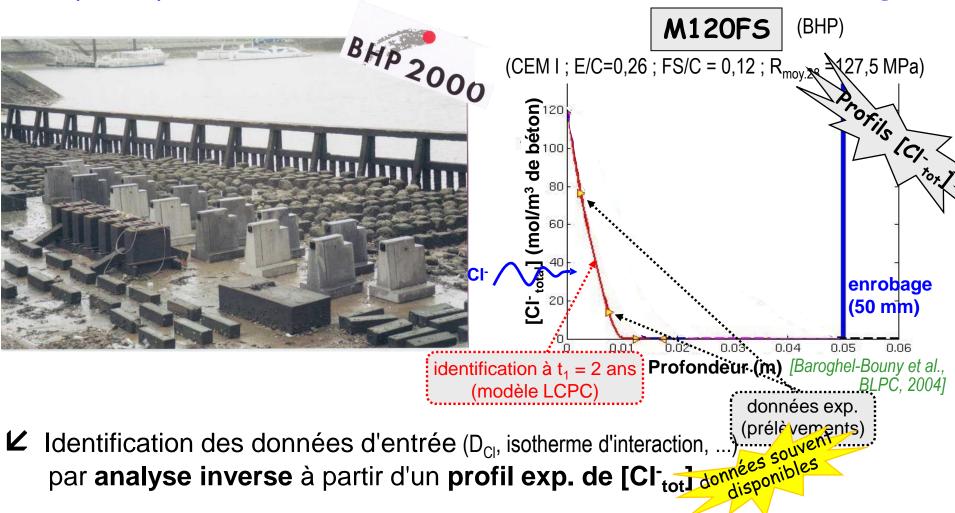
Conditions non-saturées Niveau 4 - Modèle de transport combiné humidité-ions

- niveau 2 étendu aux conditions non saturées
- mouvement phase liquide A loi de Darcy
- diffusion vapeur d'eau \land 1ère loi de Fick

5 - PRÉDICTION DES PROFILS DE [CI-] ET DE LA DURÉE DE VIE EN ENVIRONNEMENT MARIN PAR LE MODÈLE MULTI-ESPÈCES (NIVEAU 2)

 $\bigstar \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

Corps d'épreuve en BA sur le site de La Rochelle (zone de marnage)

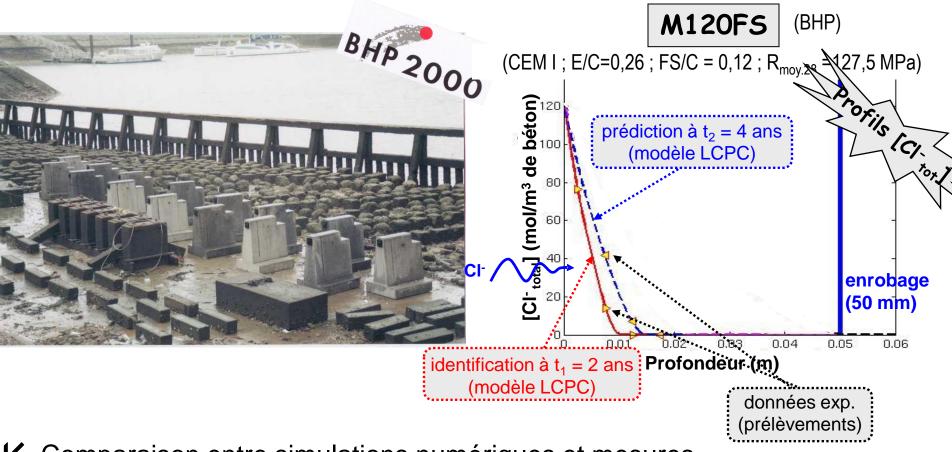


Méthode particulièrement appropriée au suivi de structures existantes

5 - PRÉDICTION DES PROFILS DE [CI-] ET DE LA DURÉE DE VIE EN ENVIRONNEMENT MARIN PAR LE MODÈLE MULTI-ESPÈCES (NIVEAU 2)

 $\maltese \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

Corps d'épreuve en BA sur le site de La Rochelle (zone de marnage)

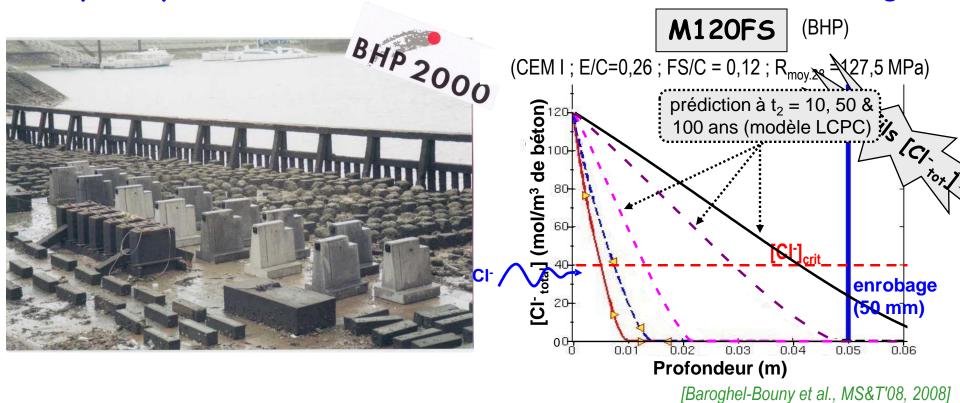


- ∠ Comparaison entre simulations numériques et mesures
 - 2ème phase de validation (en environ. naturel) ou recalage du modèle
 - \angle bonne concordance à $t_2 = 4$ ans

5 - PRÉDICTION DES PROFILS DE [CI-] ET DE LA DURÉE DE VIE EN ENVIRONNEMENT MARIN PAR LE MODÈLE MULTI-ESPÈCES (NIVEAU 2)

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Corps d'épreuve en BA sur le site de La Rochelle (zone de marnage)



- Calculs aux échéances ultérieures
 - Prédiction de l'évolution future de la structure (à long terme)
 - → Durée de vie (période d'incubation) > 100 ans

5 - SPÉCIFICATIONS RELATIVES AUX INDICATEURS DE DURABILITÉ EN FONCTION DU TYPE D'ENVIRONNEMENT ET DE LA DURÉE DE VIE EXIGÉE

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

• Exemple: protection contre la corrosion initiée par les Cl- (enrobage = 50 mm)

- LACITIPIC . PROTOCULOR O	onico la odinos	ion initiod par	TOO OF TOTAL ONLY	<u>ge – 30 mm</u>
Type d'environnement →	5		6	7
Durée de vie exigée /	(exposition aux sels marins)		(immersion dans	(zone de
Niveau d'exigence ↓	5.1	5.2	l'eau de mer)	marnage)
< 30 ans	•P _{eau} < 16	•P _{eau} < 14	•P _{eau} < 15	•P _{eau} < 14
Niveau 1				
de 30 à 50 ans	•P _{eau} < 15	•P _{eau} < 11	•P _{eau} < 13	•P _{eau} < 11
Niveau 2				
de 50 à 100 ans	•P _{eau} < 14	•P _{eau} < 11	•P _{eau} < 13	•P _{eau} < 11
Niveau 3		$\bullet D_{app(mig)} < 2$	$\bullet D_{app(mig)} < 7$	$\bullet D_{app(mig)} < 3$
		71 (3)	11 (0)	11 (3)
		•k _{liq} < 0,1		•k _{liq} < 0,1
de 100 à 120 ans	•P _{eau} < 12	•P _{eau} < 9	•P _{eau} < 12	•P _{eau} < 10
Niveau 4	•D _{app(mig)} < 20	•D _{app(mig)} < 1	•D _{app(mig)} < 5	•D _{app(mig)} < 2
		$\bullet K_{app(gaz)} < 30$		•K _{app(gaz)} < 100
	$ \cdot k_{liq} < 0,1 $	• k_{liq} < 0,01		$\bullet k_{liq} < 0.05$
(> 120 ans)	•P _{eau} < 9	•P _{eau} < 9	•P _{eau} < 9	P _{eau} < 9
Niveau 5	•D _{app(mig)} < 10	•D _{app(mig)} < 1	•D _{app(mig)} < 1	•D _{app(mig)} < 1
	$\bullet K_{app(gaz)} < 30$	•K _{app(gaz)} < 30		•K _{app(gaz)} < 30
	$-k_{liq} < 0.01$	•k _{liq} < 0,01		• k_{liq} < 0,01

Plan

- 1 Introduction : <u>nouvelle approche</u> de la durabilité
- 2 Indicateurs de durabilité : caractéristiques et pertinence
- 3 Classes associées aux indicateurs de durabilité
- 4 <u>Spécifications</u> performantielles, en fonction du type d'environnement et de la durée de vie exigée
- 5 Prédiction de la durée de vie des structures : témoins de durée de vie et modélisation "multi-niveaux"
- (三¹⁾ 6 Conclusion : <u>boîte à outils</u> pour l'évaluation et la prédiction de la durabilité

6 - NOUVELLE APPROCHE DE LA DURABILITÉ

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

▲ Approche intégrée exp./mod. et "multi-niveaux"



- ★ Chaque outil a une fonction bien définie et intervient à une étape précise
 - ∠ Indicateurs de durabilité ≠ Témoins de durée de vie
 ∧ mesures distinctes

Modèles

A Ppales entrées

Indicateurs

(données pertinentes & facil^t accessibles)

<u>A 2 étapes de validation</u> (labo. + in situ) + étude de sensibilité
 préalablement à toute <u>prédiction</u>

- ▼ Viser des niveaux de performance / durée de vie spécifiés
 - ∠ plus grande liberté
 - nouveaux concepts de formulation & matériaux high-tech, ..., dans le contexte du développement durable

6 - BOÎTE À OUTILS POUR L'ÉVALUATION ET LA PRÉDICTION DE LA DURABILITÉ

 $\mathbf{A} \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow \Leftrightarrow$

Méthodologie générale et complète2 - Suivi des

1 - Conception des bétons & ouvrages neufs

2 - Suivi des ouvrages en BA existants

cycle de vie



• Indicateurs de durabilité + Méthode(s) + Classes

• Spécifications performantielles

Modèle(s) prédictif(s)

• Témoins de durée de vie + Méthode(s) (labo. / env. nat.)



Évaluation et prédiction de la durabilité à l'aide d'un éventail de propriétés du matériau (signification physique précise + accessibilité par des méthodes bien définies & validées)

🗸 méthodologie <u>scientifiquement</u> fondée ... mais <u>facile à utiliser</u> !

6 - CONCLUSION

 $\mathbf{A} \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit \diamondsuit$

∠ la durabilité, c'est pérenniser cela ...



Pont de Millau, 2004 (France) Durée de vie spécifiée = **120 ans**



Pont de la Confédération, 1997 (Canada) Durée de vie spécifiée = **100 ans**



Merci pour votre attention ...